

Kolbenbolzenlager für Kolben eines Verbrennungsmotors

Die Erfindung betrifft ein Kolbenbolzenlager für Kolben eines Verbrennungsmotors mit Nabenbohrungen, in denen ein Kolbenbolzen gelagert ist.

Nabenbohrungen von Kolben für Verbrennungsmotoren belastungs- und verformungsgerecht zu gestalten, sind beispielsweise aus der DE 21 52 462 B2, DE 41 41 279 A1 und DE 30 36 062 C2 bekannt. Die dort genannten Formgebungen der Nabe resultieren aus der allgemeinen Erkenntnis, dass die auf den Kolbenboden einwirkenden Gaskräfte über die Bolzennaben auf den Kolbenbolzen übertragen werden, wodurch der Kolbenbolzen infolge seiner Drehbewegung im Pleuel periodisch durchgebogen wird. Nach der gängigen Annahme werden dadurch die Nabendurchführungen sowohl in der waagerechten als auch in der senkrechten Ebene, insbesondere aber im Zenit und Nadir der Nabendurchführung, auf Zug, Druck und Biegung beansprucht. Um dieser Deformation gerecht zu werden, schlägt die DE 21 52 462 B2 eine Nabenumform vor, bei der die Mantellinie der Nabendurchführung gebogen, die Achse der Nabendurchführung zur Kolbenmitte hin einen leicht gekrümmten Verlauf aufweist und der Querschnitt der Bohrung oval geformt ist, wobei die kleine Halbachse des Ovals parallel zur Längsachse des Kolbens verläuft.

In der DE 30 36 062 C2 wird vorgeschlagen, dass die Nabendurchführungen im Querschnitt oval gestaltet sind und die große Halbachse des Ovals parallel zur Längsachse des Kolbens verläuft. Zusätzlich weist die von der Längsachse des Kolbens entfernte Seite der Nabendurchführungen eine größere und die der Längsachse des Kolbens benachbarte Seite eine kleinere Ovalität auf, wobei in einer weiteren Ausführung die Mantellinie im Scheitel der Bohrung geneigt ausgeführt ist.

Alle die vorgenannten Formgebungen verhindern jedoch in der Praxis nicht, dass mit steigender Belastung der Kolben durch steigende Zünddrücke Risse im Bereich des

Muldenrandes sowie des Muldenbodens nach wenigen hundert Betriebsstunden entstehen können, deren Ursache in Deformationen von Kolbenbolzen und Kolben und daraus resultierenden Spannungen an den kritischen Stellen liegen kann. Um den Kolbenbolzen mehr Raum für Verformungen zu geben, wird in der DE 16 50 206 A1 eine ovale Nabenoehrung vorgeschlagen, bei der die große Achse des Ovals quer zur Längsachse des Kolbens zu liegen kommt. Damit soll gleichzeitig die Fresssicherheit und Geräuscharmut zwischen Kolbenbolzen und Nabenoehrung erhöht werden.

Aus der DE 102 22 463 A1 ist eine einseitig, nur im Äquator-Zenit-Äquator-Nabenbereich ausgeführte Hochovalität der Nabenoehrung bekannt, bei der die im Zenit der Nabenoehrung liegende Mantellinie des Ovals parallel zur Nabenoehrungssachse verläuft. Dadurch soll erreicht werden, dass die außerhalb der Kolbenachse liegenden Bereiche, also seitlichen Bereiche der Nabenoehrung, höher belastet werden. Damit ergibt sich - aufgrund des vergrößerten Hebelarmes bezogen auf die Bolzenachse - ein größeres Moment, das die Biegung des Kolbens um die Bolzenachse reduziert. Praktisch hat sich jedoch gezeigt, dass die Biegung des Kolbens um die Bolzenachse zwar reduziert, aber noch unbefriedigend ist.

Aufgabe der Erfindung ist es, eine gegenüber dem Stand der Technik verbesserte Nabenoehrungsform für ein Kolbenbolzenlager anzugeben, die eine deutliche Reduzierung mechanischer Spannungen im Kolben und damit auch eine Verlängerung der Kolbenlebensdauer zulässt. Außerdem soll durch die Formgebung eine Geräuschbildung im Kolbenbolzenlager vermieden werden.

Erfnungsgemäß wird die Aufgabe durch die Merkmale des Anspruchs 1 gelöst.

Durch die einseitig, nur im Äquator-Zenit-Äquator-Nabenbereich ausgeführte Hochovalität wird einerseits vorteilhaft erreicht, dass bei der erfungsgemäß Ausführung der hochovalen Bohrung die außerhalb der Kolbenachse liegenden Bereiche, also seitlichen Bereiche der Nabenoehrung, weit höher belastet werden. Damit ergibt sich - aufgrund des vergrößerten Hebelarmes bezogen auf die Bolzenachse - ein größeres Moment. Andererseits wird dieser Effekt gegenüber der DE 102 22 463 A1

insbesondere noch dadurch verbessert, dass die im Nabenzentrum verlaufende Mantellinie der hochovalen Mantelfläche kolbenseitig von radial außen nach radial innen unter einem Winkel derart zur Nabennachse geneigt verläuft, dass die durch ihren Ovaldurchmesser definierte größte Ovalität jeweils an den inneren Enden der Nabenoxydrungen entsteht und einen vorbestimmten Wert des Ovaldurchmessers nicht überschreitet. Daraus resultieren gegenüber dem bisherigen Stand der Technik geringere Tangentialspannungen am Muldenrand und Muldenboden der Verbrennungsmulde.

Andererseits wird durch die einseitig, nur im Äquator-Nadir-Äquator-Nabenzentrum ausgeführte kreiszylindrische Form, bei dem die im Nadir der Nabenoxydrung liegenden Mantellinien des Zylinders nicht mehr parallel zur Nabenoxydrungssachse verlaufen, vorteilhaft erreicht, dass das Spiel zwischen Kolbenbolzen und Nabe bei dem Anlagedrehsprung des Kolbenbolzens von der Nabenoxydrseite auf die Nabenunderseite weiter minimiert wird.

Vorteilhafte Weiterbildungen sind Gegenstand der Unteransprüche.

Die Erfindung wird im folgenden anhand eines Ausführungsbeispiels näher erläutert.

Es zeigt:

- Fig. 1 einen Teillängsschnitt durch einen Kolben;
- Fig. 2 einen Querschnitt der Nabenoxydrung, geschnitten entlang der Linie AA;
- Fig. 3 eine Detaildarstellung der Nabenoxydrung gemäß Fig. 1.

Wie aus Fig. 1 ersichtlich, weist ein Kolben 1 für einen Verbrennungsmotor eine Nabenoxydrung 2 mit einem oberen Nabenzentrum 2.1 und unteren Nabenzentrum 2.2 auf, in der ein kreiszylindrischer Kolbenbolzen (nicht dargestellt) gelagert ist. Am kolbenseitig radial äußeren Ende der Nabenoxydrung ist eine Bolzensicherungsnut 8 und eine Ölrille 9 angeordnet, wobei die Ölrille in der Nabenoxydrung umfangsseitig umlaufend oder teilumlaufend ausgeführt sein kann. Gemäß der Figuren 1 und 2 ist der obere Nabenzentrum auf der Gaskraftseite angeordnet, bei der die mit 5 bezeichnete Mantelfläche der Nabenoxydrung 2 umfangsseitig entlang der Nabennachse x in

einem Teilbereich 2.3 des Nabenaquator – Nabzenenit – Nabenaquator- Bereiches hochoval geformt ist und in einem Teilbereich 2.4 kreiszylinderförmig ausgebildet ist.

Die hochoval geformte Mantelfläche verläuft - im Querschnitt gemäß der Darstellung in Fig. 2 – in einem Bereich 10, der durch einen Halbkreis mit einem zwischen Nabenaquator- Nabennadir - Nabenaquator definierten Nabendurchmesserdurchmesser D und einen mit einem entlang der Kolbenachse y um mit $y' = 0,03$ Prozent bis 0,5 Prozent des definierten Nabendurchmessers D in Richtung Nabzenenit versetzten Halbkreises mit den Durchmesser D begrenzt ist. Bevorzugt folgt die einseitig hochovale Mantelfläche der Parameterdarstellung des Ovals

$$z = A/2 \cos \alpha \}$$

$$y = A/2 \sin \alpha + \frac{1}{2}(B - A/2) - \frac{1}{2}(B - A/2)\cos(2\alpha) \quad \text{für } 0^\circ \leq \alpha \leq 180^\circ,$$

wobei

B großer Ovalhalbdurchmesser;

A= D kleiner Ovaldurchmesser;

D Durchmesser des zylindrischen Nabenteils;

α Winkel, den ein beliebiger Strahl gegen die x-Achse bildet.

Gemäß Fig. 1 ist die im Nabzenenit verlaufende Mantellinie 3 der hochovalen Mantelfläche kolbenseitig von radial außen nach radial innen unter einem Winkel β derart zur Nabennachse x geneigt, dass die durch ihren Ovaldurchmesser $2*B$ definierte größte Ovalität jeweils an dem inneren Ende 7 der Nabendurchbohrung entsteht und einen vorbestimmten Wert des Ovaldurchmessers nicht überschreitet. Dieser wird im Ausführungsbeispiel durch den Wert y' festgelegt, definiert als Differenz zwischen großer Halbachse des Ovals und dem Kreisdurchmesser des unteren kreisförmigen Nabebereiches 2.2. Da der Wert y' erfindungsgemäß bestimmt ist und der Verlauf der Mantellinie 3 entlang der x-Achse linear steigend von 0 Grad zwischen der Bolzensicherungsnut 8 und Ölrille 9 beginnt - wobei β gleich 0 Grad einen parallelen Verlauf der Mantellinie 3 zur x-Achse der Nabendurchbohrung anzeigt- wird der Steigungswinkel β entsprechend vorgegeben. Dieser Winkel kann sich gemäß weiterer Ausführungen, beispielsweise durch bevorzugte Verschiebung des Beginns der Steigung in Rich-

tung Bolzensicherungs nut 8, verringern. Der Winkel kann bestimmt sein mit $0^\circ \leq \beta \leq 1^\circ$.

Neben der vorgenannten Ausführungsform einer linearen Steigung der Mantellinie 3 ist ebenso eine polygone Ausführung, d.h., polygonale Steigung (Winkel γ) der Mantellinie mit jeweils 2,5 Winkelminuten Steigung pro Polygonabschnitt, wie in Fig. 3 angegeben, bis zum Erreichen des vorbestimmten Wertes des Ovaldurchmessers.

Für die gesamte Nabenoehrung gilt, dass die im Nadir liegende Mantellinien 4 parallel zur Nabennachse x, die senkrecht zur Kolbenachse y steht, verläuft. Zweckmäßigerweise beträgt die Ovalität 0,03 bis 0,5 % des Nabenoehrungsdurchmessers D. In einem weiteren nicht dargestellten Ausführungsbeispiel können die radialen äußeren Nabenoehrungsenden bombiert sein. Ebenso können die radial inneren Nabenoehrungsbereiche als Formbohrung, die sich nicht bis zu den radial äußeren Enden der Nabenoehrung 2 erstreckt, ausgeführt sein.

Durch die erfindungsgemäße Ausführung sind die Radialspannungen in den äußeren Bereichen der Nabenoehrung höher, so dass sich - aufgrund des vergrößerten Hebelarmes bezogen auf die Bolzenachse - ein größeres Moment ergibt, das die Biegung des Kolbens um die Bolzenachse reduziert. Daraus resultieren z.B. am Muldenrand geringere Tangentialspannungen, aber auch andere Bereiche der Verbrennungsmulde werden weniger belastet. Im Gegensatz zur eingangs genannten Erfindung DE 102 22 463 A1 werden hier diese Werte weiter verbessert. Insbesondere tragen die vorgenannten Spannungsreduzierungen am Muldengrund, Muldenrand in Bolzenrichtung (MuRaBoRi) und Kühlkanal-Mulde (KüKa) zu einer starken Lebensdauererhöhung der Kolben bei.

Bezugszeichen

- 1 Kolben
- 2 Nabenbohrung
 - 2.1. oberer Nabenherricht (hochoval)
 - 2.2 unterer Nabenherricht (kreiszylindrisch)
- 2.3 Teilbereich der Nabenbohrung, hochoval
- 2.4 Teilbereich der Nabenbohrung, nicht hochoval
- 3 Zenit, Mantellinie im Zenit
- 4 Nadir, Mantellinie im Nadir
- 5 Mantelfläche der gesamten Nabenbohrung
- 6 Kolbenschaft
- 7 Inneres Ende der Nabenbohrung
- 8 Bolzensicherungsnut
- 9 Örille
- 10 Bereich
- x Nabennachse, Äquator
- y Kolbenachse
- z Nabenquerachse
- y' Differenz zwischen großer Halbachse des Ovals und Kreisdurchmesser des unteren Nabenherrichtes

Patentansprüche

1. Kolbenbolzenlager für Kolben eines Verbrennungsmotors mit Nabenbohrungen (2), in denen ein Kolbenbolzen gelagert ist, wobei die Nabenbohrungen im Bereich Nabenaquator – Nabenzentrum - Nabenaquator eine hochoval geformte Mantelfläche (2.1) und im Bereich Nabenaquator- Nabennadir - Nabenaquator eine kreiszylinderförmige Mantelfläche (2.2) aufweisen, deren im Nadir und Zenit verlaufende Mantellinien (3, 4) parallel zueinander ausgerichtet sind,
dadurch gekennzeichnet,
dass die im Nabenzentrum verlaufende Mantellinie (3) der hochvaled Mantelfläche kolbenseitig von radial außen nach radial innen unter einem Winkel (β) derart zur Nabennachse (Z) geneigt verläuft, dass die durch ihren Ovaldurchmesser definierte größte Ovalität jeweils an den inneren Enden (7) der Nabenbohrungen entsteht und einen vorbestimmten Wert des Ovaldurchmessers nicht überschreitet.
2. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die durch den Winkel (β) bestimmte Steigung der Mantellinie (3) nur einen Teilbereich (2.3) der Nabenbohrungen (2) umfasst.
3. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die durch den Winkel (β) bestimmte Steigung der Mantellinie (3) linear verläuft.
4. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Steigung der Mantellinie polygonal mit einem jeweiligen Polygonwinkel von 2, 5 Winkelminuten verläuft.
5. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass der nicht hochoval ausgeführte Teilbereich (2.4) der Nabenbohrungen (2.4) kreiszylindrisch ausgebildet sind.
6. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Nabenbohrungen (2) Formbohrungsbereiche aufweisen.

7. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die hoch-oval geformte Mantelfläche in einem Bereich (10) verläuft, welcher durch einen Halbkreis mit einem zwischen Nabenaquator- Nabennadir - Nabenaquator definierten Nabendurchmesserdurchmesser (D) und einen mit einem entlang der Kolbenachse (Y) um 0,03 Prozent bis 0,5 Prozent des definierten Nabendurchmessers (D) in Richtung Nabenzentrum versetzten Halbkreises mit Durchmesser (D) begrenzt ist.
8. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass der Versatz (Y') zwischen 0,03 und 0,5 Prozent, vorzugsweise 0,1 Prozent und 0,15 Prozent des Bolzendurchmessers beträgt.
9. Kolbenbolzenlager nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass in den Nabendurchmessern (2) Ölrillen, Taschen, Slots oder Ölbohrungen zur Zuführung von Schmieröl angeordnet sind.

